JP63203770

Publication Title:

FORMATION OF MARTENSITE PHASE IN STEEL SURFACE LAYER

Abstract:

PURPOSE:To permit efficient tempering of a highly functional steel provided with the outstanding characteristics of both an austenitic steel and martensitic steel in combination by implanting inert gaseous ions under specific conditions to the surface of an austenitic stainless steel.

CONSTITUTION:Gas of any among Ar, Kr, Xe, He and Ne is stored in a gas storage part 1. A positive charge is impressed thereto in an ionization chamber 2 to ionize the gas to ions 4. The ions 4 are accelerated by an acceleration electrode 5 to 1-1,000keV and are sent to the ensuing stage. An electromagnet 6 for analysis deflects only the ions 4 by removing neutral beams, etc., therefrom the project the ions to the austenitic stainless steel and the quantity of irradiation is controlled to 10<20>-10<21> pieces/m<2>. The austenite phase is non-diffusively transformed and the martensite phase is considered to be induced by the irradiation when the accelerated ions 4 are implanted to the steel 7.

Data supplied from the esp@cenet database - http://ep.espacenet.com

卵日本国特許庁(IP)

① 特許出願公開

⑩ 公 開 特 許 公 報 (A)

昭63-203770

@Int_Cl_4

識別記号

庁内整理番号

匈公開 昭和63年(1988) 8月23日

C 23 C 14/48

8520-4K

審査請求 有 発明の数 1 (全4頁)

図発明の名称 鋼表層でのマルテンサイト相の形成方法

②特 願 昭62-33710

20出 願 昭62(1987)2月17日

特許法第30条第1項適用 昭和61年8月26日~30日,社団法人日本金属学会主催 [INTERNATIONAL CONFERENCE ON MARTENSITIC TRANSFORMATIONS(ICOMAT-

86) Collected Abstracts」において発表

砂発 明 者 林

伸行

茨城県新治郡桜村梅園1丁目1番4号 電子技術総合研究

所内

②発 明 者 エリツク ジョンソン

デンマーク王国 コペンハーゲン ユニバーシテーツパル

ケン 5番地 DK-2100

知出願人 工業技術院長

東京都千代田区霞が関1丁目3番1号

②指定代理人 工業技術院電子技術総合研究所長

明細音音

1. 発明の名称

鋼表層でのマルテンサイト相の形成方法

2. 特許請求の範囲

- (1) オーステナイト系のステンレス鋼の表面に対して、不活性ガスイオンを、1 ke V ~ 1 0 0 0 ke V のエネルギーで、1 0 ²⁰ ~ 1 0 ²¹個/㎡打込んで前記ステンレス鋼の表層にマルテンサイト相を誘起形成させることを特徴とする鋼表層でのマルテンサイト相の形成方法。
- (2) 不活性ガスイオンは、Ar*, Kr*, Xe*, He*, Ne*のいずれか 1 つであることを特徴とする特許請求の範囲第 (1) 項記載の鋼 表層相でのマルテンサイト相の形成方法。
- 3. 発明の詳細な説明

(産業上の利用分野)

この発明は、オーステナイト系のステンレス鋼の表層にマルテンサイト相を誘起させて、ステンレス鋼の強化を図った鋼表層でのマルテンサイト相の形成方法に関するものである。

(従来の技術)

鉄鋼の強靱化を図る目的で鉄鋼を高温のオース テナイト域をでして、1000で鉄鋼を高温のオース (~1000で鉄鋼を高温の大人 (~1000で鉄鋼を高温の大人 (~1000で鉄鋼を高温の大人 () 類質が行われて () 数である。 () 数では () で、 () 数では () で、 () 数で、 () を () 数で、 () を () を () を ()) を ()) を ()) で、 ()) で 、 ()) で 、) で 、 ()) で 、) で 、 ()) で 、 ()) で 、) で 、 () で 、) で 、) で 、 ()) で 、) で 、 。 ()) で 、) で 、 。 ()) で 、) で

一方、表面硬化や耐摩耗性など表層部の改善等を目的として N * . C * イオン注入による表層改質法なども現在、試みられている。

(発明が解決しようとする問題点)

上記従来法における高温焼入れでは鋼材料全体に亙って相変態が生じるため、強靱化や硬化などの改善点が得られたとしても、一方でオーステナイトの優れた特質である加工性や溶接性などが損なわれるという問題点があった。

また、上記従来法 おけるイオンの注入による 表層改質法は、N・, C・, B・などの括性イオンの注入により化合物層を表層に形成させるので、所定の化学量論的な濃度までの大量の注入量 (時間)が必ず必要であるため効率が悪く、また 注入量に依存して化学的状態、合金状態が変化す るので、操作が複雑、微妙で困難となる等の問題 点があった。

この発明は上記の点にかんがみなされたもので、 鋼の表層部分のみにマルテンサイト相を誘起させ、 オーステナイト鋼とマルテンサイト鋼の両者の特長を兼備した高機能性の鋼を効率的に調質することが可能である鋼表層でのマルテンサイト相の形成方法を提供することを目的とする。

(問題点を解決するための手段)

この発明にかかる鋼表層でのマルテンサイト相の形成方法は、オーステナイト系のステンレス鋼の表面に対して、不括性ガスイオンを、1 ke V ~ 1 0 0 0 ke V のエネルギーで、1 0 20~ 1 0 21個/㎡打込んでステンレス鋼の表層にマルテ

して、照射量が 1 0 ²⁰~ 1 0 ²¹個/㎡の範囲になるように制御する。

加速されたイオン4が固体である試料7中に打 込まれると、イオン4は試料フを構成する原子と の核衝突および原子核を取り囲む価電子との相互 作用の二つのエネルギー転移機構によって、その 運動エネルギーを失ってゆき、ついには試料7中 のある位置に静止することになる。この過程は統 計的確率で起こるから往入粒子の停止する深さ、 すなわち注入ガスの濃度はある種の分布(ガウス 分布)を持つことになる。表面からの平均の侵入 の深さ(投影飛程)を40nmとするには、試料 7へのHe^{*}, Ar^{*}, Kr^{*}, Xe^{*} イオン注 入の場合、加速エネルギーを各々10、90、1 90, 230 k e V と する 必要 が ある。 同一イオ ン種の場合例えば、Heイオンでは40keVで 230 nm, 1000 ke V で 1.5 μ m の 飛程 が得られる。

イオンが停止する際には固体原子との相互作用 の結果、照射欠陥(格子間原子、空格子点および ンサイト相を成起させるようにしたものである。 (作用)

この発明においては、打込まれた不活性ガスイオンによりステンレス鋼の表層にマルテンサイト相が誘起され、それによってステンレス鋼が硬化、強靱化される。

(実施例)

第1 図はこの発明の一実施例を説明するためのイオン加速装置と、オーステナイト系のステンレス鋼(以下試料という)との関係を示す図である。

この図において、1はガス貯留部で、Arガス、Krガス、Xeガス、Heガス、Neガス等のいずれかが貯留されている。2はイオン化とで、高電圧原3の正電圧を印加してイオン化し、Ar゜、Kr゜、Xe゜、He゜、Ne゜のイオン4とする。5は加速電極で、イオン4を加速して1keV~1000keVにして次段に送る。6は分析用電磁石で、中性ピーム等を除去し、イオン4のみを偏向して試料7に入射せしめる。そ

それらの集合体)が発生する。注入されたイオン 4 はその停止位置で必ずしも静止しているのでは なく、上記照射欠陥の影響も受けて移動し、パブ ルと呼ばれる集合体を形成することが知られてい

一方には、 第2図は試料表面(機軸の0点)から試料7の内部にわたってイオン種と打ち込みエネルギーを変えたときのイオン分布と、対応して誘起されるマルテンサイト相を図式的に示したものであり、この方法で任意の深さに相変態を起しうることがわかる。すなわち、低エネルギーの重イオンの侵入の程度は浸く、高エネルギーの軽イオンは試料内部深く注入される。 法性が注入法と比例

また、処理時間(照射時間)も1/10~17/10~17/11 0 0 程度に短縮できる可能性もあり、これはイオン照射法の実用化や経済性の面で大きな利息である。なお、照射誘起内部ストレスを利用する機構上、焼入れ法や冷間加工法に比べ非常に効率的にマルテンサイト相を誘起させうることができ

具体的には、17/7鋼(18%Cr.7%Ni,75%Fe)に90keV Ar^{*}.190keV Kr^{*}.230keV Xe^{*}イオンの2×10²¹個/㎡までのフルエンスの照射を行い、表面から深さ約100nm程の表層領域にほ

接性、低温強靱性等を損なうことなくマルテンサイト組織の持つ強靱化の特質をさらに付加することが可能となった。すなわち、高品質の、あるいは複雑な形状の機械加工工具を、あらかじめオーステナイトの状態で成形した後イオン照射によるマルテンサイト化を行うことも可能となる。

また、副次的な照射効果としては、常磁性オーステナイト鋼表面の任意の場所に局所的に強磁性の性質を与えて表面物性を変化させることができる。

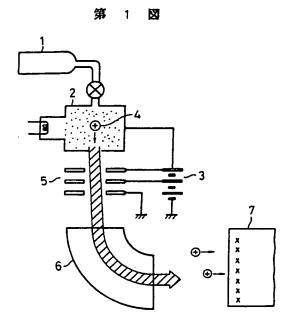
4. 図面の簡単な説明

第1図はこの発明の一実施例を説明するためのイオン加速装置と、試料との関係を示す図、第2図はこの発明の作用を説明するための試料の深さ方向のイオン分布を示す図、第3図はこの発明による照射量と析出したα相の量との関係を示す図である。

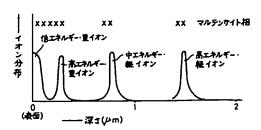
図中、1はガス貯溜部、2はイオン化室、3は 高電圧源、4はイオン、5は加速電極で、6は分 析用電磁石、7は試料である。 ぼ 1 0 0 %のマルテンサイト相を形成することができた。よりオーステナイト相が安定な S U S 3 0 4 鋼 (1 8 % C r . 1 0 % N i . 1 % M n . 7 0 % F e . 0 . 5 % S i) や S U S 3 1 6 鋼 (1 8 % C r . 1 3 % N i . 2 % M n . 6 6 % F e . 0 . 5 % S i) においても、8 k e V H e * および 4 0 k e V H e * や 4 0 0 k e V X e * イオンの照射により、表面から約 3 0 0 n m の深さにマルテンサイト相の生じることを確認した。

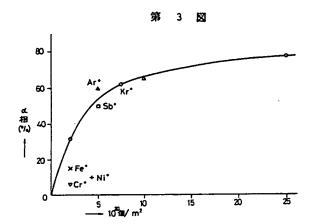
(発明の効果)

この発明は以上説明したとおり、オースデザイント系のステンレス鋼に不活性ガスイオンを、1keV~1000keVのエネルギーで、10²⁰~10²¹個/mi 照射するようにしたので、鋼表層にその構成元素の成分比を変えることなくマルテンサイト組織を形成させることができる。その結果、基地のオーステナイト鋼の優れた加工性、溶



第 2 図





EUROPEAN PATENT OFFICE

Patent Abstracts of Jag

63203770 PUBLICATION NUMBER 23-08-88 **PUBLICATION DATE**

17-02-87 APPLICATION DATE 62033710 APPLICATION NUMBER

AGENCY OF IND SCIENCE & APPLICANT :

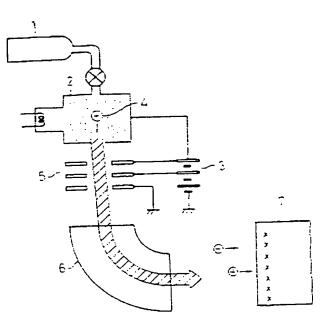
TECHNOL;

INVENTOR : ERITSUKU JIYONSON;

C23C 14/48 INT.CL.

FORMATION OF MARTENSITE PHASE TITLE

IN STEEL SURFACE LAYER



ABSTRACT: PURPOSE: To permit efficient tempering of a highly functional steel provided with the outstanding characteristics of both an austenitic steel and martensitic steel in combination by implanting inert gaseous ions under specific conditions to the surface of an austenitic stainless steel.

> CONSTITUTION: Gas of any among Ar, Kr, Xe, He and Ne is stored in a gas storage part 1. A positive charge is impressed thereto in an ionization chamber 2 to ionize the gas to ions 4. The ions 4 are accelerated by an acceleration electrode 5 to 1~1,000keV and are sent to the ensuing stage. An electromagnet 6 for analysis deflects only the ions 4 by removing neutral beams, etc., therefrom the project the ions to the austenitic stainless steel and the quantity of irradiation is controlled to $10^{20} \sim 10^{21}$ pieces/m². The austenite phase is non-diffusively transformed and the martensite phase is considered to be induced by the irradiation when the accelerated ions 4 are implanted to the steel 7.

COPYRIGHT: (C)1988,JPO&Japio